PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2004-167582

(43) Date of publication of application: 17.06.2004

(51)Int.Cl.

B30B 11/00 B22F 3/035

(21)Application number: 2002-338621

(71)Applicant: MITSUBISHI MATERIALS CORP

(22)Date of filing:

21.11.2002

(72)Inventor: NAKAI TAKASHI

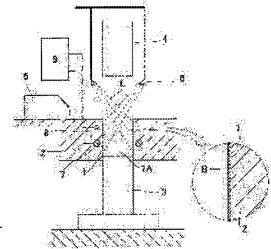
KAWASE KINYA

(54) MOLDING METHOD OF POWDER MOLDING AND MOLDING APPARATUS FOR POWDER MOLDING

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To stably obtain a powder molding with a high density by form a film of a dense lubricant in a molding part.

SOLUTION: After filling raw material powder into a molding part 1A of a mold main body 2, a lower and a upper punches 3, 4 are fitted in the molding part 1A to mold a powder molding. Before filling the raw material powder M, a solution L in which a lubricant is dissolved in a uniform phase is adhered to the molding part 1A, and the solution L is evaporated to form crystals on the part 1A to form a crystal layer B. A dense lubricant layer B is formed around the surface of the part 1A, and while being able to reduce the extraction pressure from the part 1A of the powder molding A, the density of the



powder molding can be raised, and furthermore, the moldings can be stably and continuously produced.

(18) 日本国特許庁(JP)

(2)公開特許公報(A)

學儀器公務出稿件(11)

特**第2004-167582** (P2004-167582A)

(43) 公開日 平成16年6月17日(2004.6.17)

(51) Int.CL.⁷ 8308 11/00 822F 3/035 F: B3OB 11/00 B22F 3/035 テーマコード(参考) 4 K O 1 S

審査請求 未請求 請求項の数 21 〇L (全 14 質)

(21) 出發番号 特額2002-338621 (P2002-338621) (22) 出額日 平成14年11月21日 (2002,11,21)

(71) 出職人 000066264

8

三菱マテリアル株式会社

東京都千代田区大学町1丁目5番1号

(74)代理人 100080089

弁理士 牛本 獲

(72)発明者 中井 築

新潟県新潟市小金町3TB1番1号 三菱

マテリアル株式会社新潟製作所内

(72)発明者 川瀬 欣也

新潟県新潟市小金町3丁目1番1号 三菱

マテリアル株式会社新潟製作所内

F ターム (参考) 4KO18 CAC7 CA16

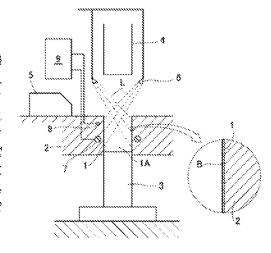
(54) [発明の名称] 粉末成形体の成形方法及び粉末成形金型装置

(57)【要約】 (修正有)

【課題】成形部に 密は潤滑削による皮膜を形成して、 高密度の粉末以形体下定定して得るようにする。

【解決手段】政形型本体2に形成した成形部1人に原料 粉末を充填した後に、下、上尺ンチ3、4を成形部1人 に 合して粉末成形体を成形する。原料粉末州を支填す る前に、脂滑削を溶媒に均一な相となるように溶解した 溶液しを成形部1人に付着させ、該溶液しを蒸発させて 成形部1人に結晶を形成させて晶出層目を形成する。成 形部1人の周囲に 密な脂滑用の層目が形成され、粉末 成形体人の成形部1人からの抜出圧力を低減さきると共 に、粉末成形体の密度も向上することができ、さらに実 定して連続成形することができる。

[XXXX] XI



【特許請求の範囲】

【請求項:】

成形型本体に形成した成形部に原料粉末を充填した後に、パンチを前記成形部に 合して 粉末成形体を成形する粉末成形体の成形方法にあいて、前記原料粉末を充填する前に、脂 滑削を溶膜に溶解した溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発させて前記成形部に基 出層を形成することを特徴とする粉末成形体の成形方法。

【糯水堆2】

前記灣滑削は、オキソ酸系金属塩であることを特徴とする額求項:記載の粉末成形体の成形方法。

【額求項3】

前記潤滑削は、りん酸系金属塩、硫黄酸系金属塩、ほう酸系金属塩、けい酸系金属塩、タングステン酸系金属塩、有燃酸系金属塩、窒素酸系金属塩又は炭酸系金属塩であることを 特徴とする糖求項1記載の粉末成形体の成形方法。

【糯求填牛】

前記瀏滑剤は、りん酸水素をカリウム。りん酸水素をナトリウム。りん酸8カリウム、リ ん酸3ナトリウム、ポリリん酸カリウム、ポリリん酸ナトリウム。りん酸リボフラビンカ リウム、又はりん酸リボフラビンナトリウムであることを特徴とする講求項8記載の粉末 成形体の成形方法。

【糯水填5】

前記灣滑削は、破骸カリウム、破骸ナトリウム、空破骸カリウム、空破骸ナトリウム、チオ破骸カリウム、チオ破骸ナトリウム、ドデシル破骸カリウム、ドデシル破骸カリウム、ドデシル破骸カリウム、食用青色1号、食用黄色5号、アスコルピン酸破骸エステルカリウム、又はアスコルピン酸破骸エステルナトリウムであることを特徴とする諸求項8記載の粉末或形体の成形方法。

1 38 18 18 A 1

前記潤滑削は、四ほう離カリウム、又は四ほう酸ナトリウムであることを特徴とする翻求項名記載の粉末成形体の成形方法。

【無水源7】

類記濁滑削は、けい酸カリウム、又はけい酸ナトリウムであることを特徴とする請求項の記載の粉末或形体の成形方法。

【翻求項8】

前記瀏滑削は、タングステン数カリウム、又はタングステン数ナトリウムであることを特徴とする請求項3記載の粉末成形体の成形方法。

【額求項9】

前記潤滑削は酢酸カリウム、酢酸ナトリウム、安息香酸カリウム、安息香酸ナトリウム、アスコルビン酸カリウム、アスコルビン酸ナトリウム、ステアリン酸カリウム、又はステアリン酸ナトリウムであることを特備とする請求項3記載の粉末成形体の成形方法。

【额求策10】

前記瀏滑制は、硝酸カリウム、又は硝酸ナトリウムであることを特像とする結束項3記載 の粉末成形体の成形方法。

【翻求項11】

前記濁滑削は、炭酸カリウム、炭酸ナトリウム、炭酸水素カリウム、又は炭酸水素ナトリウムであることを特徴とする語求項3記載の粉末成形体の成形方法。

[器求項12]

前記瀏滑制は、請求項2~1)記載の瀏滑削を1種または2種以上用いたことを特徴とす 了請求項1記載の粉末成形力法。

1 38 TO 18 1 R 1

前記溶液は、水溶性の前記潤滑削を、前記晶出層の厚みが前記潤滑削の1分子により形成される濃度以上で飽和濃度未満で水に完全に溶解させたことを特徴とする請求項2~12記載の粉末減形体の成形方法。

10

30

20

50

【請求項14】

前記瀏滑剤が、カリウム塩又はナトリウム塩であることを特徴とする調求項18記載の粉末成形体の成形方法。

【翻水项 15】

前記瀏滑制に、防腐制を添加したことを特徴とする請求項2~14のUずれか1項に記載の粉末成形体の成形方法。

【器求集18】

前記瀏滑制に、消泡制を添加したことを特徴とする請求項2~15のUずれが1項に記載の粉末成形体の成形方法。

【請求項17】

前記潤滑削に、水溶性の溶媒を添加したことを特徴とする請求項2~16のi)ずれが1項 に記載の粉末成形体の成形方法。

[8 1 東東縣]

前記溶媒がアルコールまたはケトンであることを特徴とする請求項17記載の粉末成形体の成形方法。

【餐工環工等】

前記瀏滑制で、人口ゲン旅元業を含ませないことを特徴とする請求項2~18のいずれか 1項に記載の粉末威形体の成形方法。

【翻求項20】

粉末成形体の側面を形成する實通孔を有する成形型本体と、前記實通孔に下方から 合する下パンチと、前記實通孔に上方から 合する上パンチと、前記實通孔に臨む脂滑剤の溶液の噴出部と、前記實通孔と該實通孔に 合した下パンチとで趣成される粉末成形体の成形部の周囲に設けると一タと、該と一タを前記溶液の蒸発温度より高く制御する湿度制御手段を設けたことを特徴とする粉末成形金型萎縮。

【雜求項2:1

粉末成形体の側面を形成する實通孔を有する成形型本体と、前記實通孔に下方から 合する下パンチと、前記實通孔に上方から 合する上パンチと、前記實通孔に臨む潤滑削の溶液の噴出部と、前記貫通孔と設置通孔に 合した下パンチとで興成される粉末成形体の成形部の周囲に設けるとータと、該と一タを前記溶液の蒸発温度より高く、かつ前記潤滑削の溶融温度よりも低く制御する温度制御手投を設けたことを特徴とする粉末成形金型装置

[発明の詳細な説明]

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、原料粉末を粉末成形金型に充填して成形する粉末成形体の成形方法及び粉末成形金型装置に関する。

[0002]

【従来の技術】

焼結部品の製造に用いる圧粉体は、Fe系、Cu系等といった原料粉末を成形型内で加圧 成形することにより形成され、この後焼結の工程を経て焼結体を作製する。そして、成形 工程では、成形型を用いてプレスで加圧して成形体を成形する。このプレスのときには、 成形体と成形型との際には撃機が発生する。このため粉末混合時にステアリン酸登鉛、ス テアリン酸カルシウム、ステアリン酸リチウム等の、水に不溶性の脂肪酸系潤滑削を添加 し、潤滑性を付与している。

[0003]

しかしなから、このような原料粉末に潤滑剤を混合する方法では成形体の密度を向上するには限界がある。そこで、高密度の成形体を得るために、原料粉末に添加する潤滑剤を減ら、形成型に、原料粉末に添加するものと同一の潤滑剤を塗付し、潤滑性の不足を補うことができる粉末成形体の成形方法が提案されている(例えば、特許文献1参照。)。

[0004]

10

この従来の成形方法は、知熱された金型の内面に、水に分散されている高級脂肪酸系類滑削を塗布する塗布工程と、前記金型に金属粉末を充填し、前記高級脂肪酸系類滑削が設金属粉末とに等的に結合して金属石鹸の被膜を生成する圧力で該金属粉末を加圧成形する切圧成形工程とを含む粉末成形体の成形方法であって、加熱され、内面にステアリン酸リチウムのような高級脂肪酸系潤滑削が塗布された金型を用いて、この金型に加熱された金属粉末を充填して、この金属粉末と高級脂肪酸系潤滑削とが化等的に結合して金属石鹸の被膜が生成される圧力でこの金属粉末を加圧成形すると、金属石鹸の被膜が金型の内面表面に生じ、その結果金属粉末の成形体と金型との間の摩擦力が減少し、成形体を提出する圧力が少なくて済むことができるというものである。

[0005]

また、成形用の金型に、原料粉末に添加するものと同一の潤滑削を使用するため、水に不溶性の潤滑削を使用することとなり、金型に塗付する潤滑削は固体粉末の状態で塗付することとなる。このため、潤滑削の粉末を軽電塗付したり、水に界面活性削で分散すせて乾燥塗付する方法も知られている。

[00006]

【特許文献:】

特許第3309970号公報(段落0012、0013)

[0007]

【発明が解決しようとする課題】

前記特許文献1等の従来技術においては、水に分散されている潤滑剤の関体粉末の状態、 すなわち潤滑剤の関体粉末が水中に散在して混合した状態で成形型に塗布されているため 、 密な反脈が形成されず、安定した成形体の生産が困難となるという問題がある。

[0008]

そこで、本発明は、成形部に「密は潤滑削による皮膜を形成して、高密度の粉末成形体を 定定して得ることができる粉末成形体の成形方法及び粉末成形金型装置を提供することを 目的とする。

100091

【課題を解決するための手段】

本発明の越東項1は、成形型本体に形成した成形部に原料粉末を充填した後に、パンチを 前記成形部に 合して粉末成形体を成形する粉末成形体の成形方法において、前記原料粉末を充填する前に、避滑削を溶媒に溶解した溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発 させて前記成形部に基出層を形成することを特徴とする粉末成形体の成形方法である。

[0010]

また、諸求項2~12の本発明は前記潤滑削をオキソ酸系金属塩の群のすちから1種または2種以上を用いるもの、すらに、諸求項13の本発明の前記溶液は、水溶性の前記潤滑削を、前記品出層の厚みが前記潤滑削の1分子により形成される濃度以上で飽和濃度未満で水に完全に溶解させたものであると其に、諸求項14の本発明は前記潤滑削が、カリウム塩又はナトリウム塩であるものである。

[0011]

さらに、請求項150本発明は前記潤滑削に、防腐削を添加したもの、また請求項180 40本発明は前記潤滑削に消泡削を添加したもの、また請求項170本発明は前記潤滑削に、水溶性の溶媒を添加したものであると共に、請求項180本発明は前記浓溶性の溶媒が、アルコール又はケトンであるもの、また額求項190本発明は前記潤滑削に入口ゲン族元素を含ませないものである。

[0012]

このような粉末成形体の成形方法においては、例えば、成形体の摩擦面に、りん酸水素 2 カリウム、りん酸水素 2 ナトリウム等の水溶液のりん酸系金属塩を 1 PPM以上総和温度 末瀬で水に完全に溶け込んで均一な相になるように溶解させた後、成形部の表面に付着、 蒸発させることにより、潤滑剤の結晶が成長して晶出層が形成されるものである。

[0013]

50

10

40

50

また、護求項20の発明は、粉末成形体の側面を成形する貫通礼を有する成形型本体と、 前記貫通礼に下力から 合する下パンチと、前記貫通礼に上力から 合する上パンチと、 前記貫通礼に臨む潤滑削の溶液の噴出部と、前記貫通礼と設貫通礼に 合した下パンチと で圏成される粉末成形体の成形部の周囲に設けると一タと、該と一タを前記溶液の蒸発温 度より高く制御する温度制御手段を設けたことを特赦とする粉末成形金型装置である。

[0014]

また、誘求項21の発明は、粉末成形体の側面を成形する實通孔を有する成形型本体と、前記貫通孔に下力がら、含する下パンチと、前記貫通孔に上力がら、含する上パンチと、前記貫通孔に臨む潤滑削の溶液の吸出部と、前記貫通孔と設貫通孔に 合した下パンチとで側成でれる粉末成形体の成形部の展囲に設けると一クと、該と一夕を前記溶液の蒸発温度より高く、かつ前記潤滑削の溶蝕温度よりも低く制御する温度制御手投を設けたことを特徴とする粉末成形金型装置である。

[0015]

この請求項20又は請求項21の構成によれば、成形型本体の貫通孔と、該貫通孔に 合する下尺ンチとで形成された成形部に原料粉末を充填する前に、潤滑剤の溶液を加熱された前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発させて前記成形部の周囲に前記潤滑剤の最出層を密に形成する。この後、原料粉末を充填した後に前記貫通孔に上方から上尺ンチを 合して粉末成形体を成形するものである。

[0018]

【発明の実施形態】

以下、本発明の一実施形態を添付図を参照して説明する。図1は第11程を示してあり、 同図において、1は後述する圧粉体たる粉末成形体人の側面を成形する成形型本体たるケイ2に形成した質通孔であり、該貫通孔2の下方より下バンチ3か 合され、一方貫通孔 2の上方より上バンチ4か 合されるようになっている。さらに、ゲイ2の上面に原料粉 末Mを供給する原料供給体たるフィーゲー5か掲動自在に設けられている。さらに、貫通 孔2の上方に潤滑剤の溶液しを噴霧して溶液しを成形部1人に付着する付着手段たる噴霧 部6が設けられており、設噴霧部6は貫通孔2に臨むように設けられると共に、溶液しの タンク(図示せず)に自動網開弁(図示せず)を介して接続されている。また、貫通孔1 と該貫通孔1に 合した下バンチ3とで動成される粉末成形体人の成形部1人の周囲にと ータ7と温度検出部8が設けられ、そして、これらビータ7と温度検出部8は温度制御手 段たる温度制御装置9に接続され、該温度制御装置9により貫通孔2の温度を溶液しの蒸 発温度より多く、かつ潤滑剤の溶粧温度よりも低く制御するようになっている。

[0017]

でして、第11程にあいては、予め温度制御萎養9により制御されたビータでの熱により 貫通礼1の周囲は溶液しの蒸光温度より高く、かつ潤滑剤の溶粧温度よりも低く設定され でいる。でして、貫通礼1に下次ンチ8か 合して成形部1人が形成されている状態で、 自動開閉弁を開いて破霧部6より潤滑剤の溶液しを、ビータでにより加熱されたダイ2の 成形部1人に吹き付けて付着させる。この結果、溶液しは蒸発、乾燥して貫通孔1の周囲 には結晶が成長して前記潤滑剤の晶出層Bが均一に形成される。

[0018]

次に図2の第2 I 程に示すように、フィーダー 5 が前進して原料粉末Mを成形部 1 人に落下させて充填する。次に図3の第3 I 程にに示すように、ダイ2 を下方に移動させると共に、貫通礼1 の成形部 1 人に上方から上火ンチ4 を挿入し、上火ンチ4 と下火ンチ3 とで挟むようにして原料粉末Mを圧縮する。この時、下火ンチ3 は、下端が固定されてあり動かないようになっている。そして、この第3 I 程において、原料粉末Mは、灌透剤により形成されている品出層 B に潤滑状態で圧縮される。

100191

このように加圧成形された粉末成形体人は、ダイ2がさらに下方に下がり、図4の第41程で示すように下パンテ3の上間がダイ2の上間と路倒し高さになったとき取出し可能となる。この取り出しの際においても、潤滑剤により形成されている品出層Bに粉末成形体

Aは潤滑状態で接触する。このようにして、粉末成形体Aが取出された後、再び第1工程に戻って再び成形部1Aに溶液しが噴霧されて品出層目が形成された後に、原料粉末Mが成形部1Aに充填されるものである。

[0020]

以下に、実施例及び比較例を表して多いにより説明する。表し、3にあける実施例及び比較例は、いずれも原料粉末として鉄粉(平均粒径90μm)に、潤滑削としてステアリン酸リチウム(平均粒径5μm)を0.2 重量%添加したものを回転混合機で30分混合したものを用い、加圧間積1cm²の円柱を成形する成形型に、前記混合した原料粉末を7分充填し、この後8七/cm²の成形圧力で粉末成形体を連続で100個成形したものである。そして、実施例のものでは、水溶性潤滑削を水に溶解した溶液を150°Cに加熱された成形型の成形部に付着させた後に、蒸発、乾燥させて晶出層を形成し、この後に、原料粉末を充填するようにしたものである。比較例1は、ステアリン酸リチウム(平均粒径5μm)をアセトンに分散させたものを150°Cに加熱された成形型の成形部に付着させた後に、乾燥させて被減を形成し、この後に、原料粉末を充填するようにしたものである。比較例2は成形型には潤滑削を用いない場合である。表中の密度の尺は、連続100個成形した成形体密度の最大値と最小値の差である。

[0021]

[表1]

	実施例1	東橋 変 2	被指揮3	実施領4	東施例5	東施例6	案施例7	東施賽8	案框例9
城形型羅	りん職米	りん酸水	りん酸3	赤りりん	りん酸り	硫酸力力	垂硫酸十	十十二组数	ドデシモ
水送水	業2カリ	兼マナド	ナヤコウ	酸ナトリ	米とした	かな	トリウム	ナトリウ	硫酸ナト
	かな	りつん	4	240	ンナナリ			4	コウム
					ひな				
換機	×	*	×	*	*	*	×	×	*
産業成分の形態		*	举 统	*	数额	装	*	## ##	*
搬隊	3.0%	1%	3%:	1%	1 %	1%	1 %	7%	1 %
成形温度	150°C	1 50°C	150°C	150°C	1 5 0 °C	150°C	150°C	150°C	150°C
平均被出	ő K	8 X X S	S K Z	8 7 2	20 K N	8 7 7	2 2 2 3 3	18 K Z	16 K N
田子									
中均极带	7.56	7. 55	7.56	7.54	7. 50	7. 52	7. 50	7. 5.1	7. 53
存密度	g/cm³		g/cm³	g/em3	g/cm³	g/em3	g/cm ³	g/cm ³	g/cm ³
密集の元	0.02	0.02	0.02	0.02	0.03	0.02	0.02	0,02	2 0.03

実施例1 実施例 0 1	<u> </u>	実施級1	実施例 1 3	東施領 1	東施御 1	東施例 1 6	東簡例 1 7	※ 施物 1
被 :	和	英田神田	K	国金の第一	はい酸ナ	タングスススト	音酸ナト	(A)
t		ļr o	アン関係をアンスを	0 0 4 4 4 4	47.64	イン製イヤーの製み	- - - - -	> L
	********		*				•••••	
			かな					
*		*	*	*	¥	×	×	*
難然		溶解	***	海解	禁災	海縣	禁 祭	海黎
8		1 %	1 0%	1 %	1 8%	1 %	1 9,6	78.
2	2,0	150°C	1 80 %	1 5 0 °C	150°C	150°C	150°C	150°C
±	S X Z	20 K R	% X Z	8 K N	10 K	12KN	28 7 2	10 k N
- {				***************************************	CARAGORA	-	***************************************	**************
·	co.	7.00	7. 55 4	7. 52	7. 54	7. 53	- 00 - C	7. 5.4
gicm3		g/cm ³	g/cm3	g/cm ³	g/cm ³	g/cm³	g/cm ³	g/cm³
0	ෆ	0.04	0.02	0.02	0.03	0.03	0.02	0.02

20

30

40

[0 0 2 3] [* 3]

新変の	実施例 2	実施例 2	米梅金2	案施例 2		
***	N	m	4	LO CO	比較極 1	比較例2
8	ステアリ	炭酸水素	京戦ナト	研験カリ	メデザリ	なって
	ソ酸セン	ナトラウ	りつな	ひな	ソ概シャ	
74	かな	7			ひな	
	*	*	×	*	イセトン	
海 紫	推映	茶茶	海縣		少装	

2 %	0. 5%	1%	1%	%;	1 %	
2000	150%	1 5 0 °C	150°C	150°C	150°C	150°C
S K Z	1 4 X Z	1 8 X Z	1 8 K N	Z X O V	Z	S X X
7. 52	7. 53	7.51	7. 52	7 5 1		2 4 8
	g/cm ³	g/cm ³	g/cm ³	g/cm3		g/cm3
4	0.04	0,03	0.02	0.04	0.20	0,16
(100 March 201 (100), 3 (1803) (C) (C)	= 4	□ † % 2 N 0 4 4 N 7 X 2 X 2 N 0 1 N 0 N 0 N 0 N 0 N 0 N 0 N 0 N 0 N	2 スナイン な	- 1 ステアリ 炭酸米米 炭酸ナ ・ 1 ン酸カリ ナトリウ リウム ・ 1 大 米 米 米 ・ 2	2 3 4 5 7 ステアリ 炭酸水素 炭酸ナト 価酸カリ ケム ム 水 水 水 水 水 水 水 水 水 水 水 水 水 水 % 0.5% 1% 1% 20% 150°C 1	2 3 4 5 比較値 **・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・

[0024]

表1~3の比較結果として、実施例では、成形型より圧粉体を抜き出す抜出圧力は、比較 50

40

10

20

40

例1の放出圧力以下ですみ、また実施例では、比較例1より密度の向上を図ることができ、さらに、密度のRが非常に小さくなった。これにより、実施例におけては連続成形でも 高密度の成形を安定して行うことができる。

[0025]

商、前記溜滑削は、水溶性のりん酸系金属塩として、りん酸水素 2 カリウム、りん酸水素 2 ナトリウム、りん酸 3 カリウム、りん酸 3 ナトリウム、ポリリん酸 カリウム、ボリリん 酸ナトリウム、リん酸リボフラビンカリウム、リん酸リボフラビンナトリウム等の後に構造中にりん酸系の基を含むものが好適である事が表 1 ~ 3 からわかる。

[0026]

[0027]

水溶性のほう酸系金属温として、四ほう酸カリウム、四ほう酸ナトリウム等の様に構造中にほう酸系の基を含むものが好適である事が表1~8からわかる。

[0028]

水溶性のけい酸系金属塩として、けい酸カリウム、けい酸ナトリウム等の様に構造中にけ い酸系の基を含むものが好適である事が表1~8からわかる。

[0029]

水溶性のタングステン酸系金属塩として、タングステン酸カリウム、タングステン酸ナト リウムの様に構造中にタングステン酸系の基を含むものが好適である事が表し~3からわかる。

100801

水溶性の有機酸系金属返として、酢酸カリウム、酢酸ナトリウム、安息香酸カリウム、安 製香酸ナトリウム、アスコルピン酸カリウム、アスコルピン酸ナトリウム、ステアリン酸 カリウム、ステアリン酸ナトリウム等の様に構造中に有機酸系の基を含むものが好達であ 3事が表1~8からわかる。

[0031]

水溶性の窒素酸系金属温として、硝酸カリウム、硝酸ナトリウム等の機に構造中に窒素酸系の基を含むものが好適である事が表し~3からわかる。

[0082]

水溶性の炭酸系金属塩として、炭酸カリウム、炭酸ナトリウム、炭酸水素カリウム、炭酸水素ナトリウム等の後に構造中に炭酸系の基を含むものが分泌である事が表し~3からわかる。

[0033]

これちの挙げられた様な淵滑剤の1種又は2種以上を用いることができる。

[0034]

せして、水溶性潤滑剤の濃度は、筋記基出層目の薄みが前記潤滑剤の1分子により形成される濃度以上で節和濃度未満とする。具体的には1PPM~節和濃度とする。これは、1PPM未満では、成形型に付着する潤滑剤が多量でなければ安定して潤滑性が得られる品出相の被膜が将難いためであり、節和濃度以上では、潤滑剤が溶解しまれず固体となって沈殿し、噴霧部6による付着を行せう場合、噴粉部6が詰まる等の不具合が発生するためである。

100351

また、溶解する水は、蒸留水やイオン交換水といった金属成分や八口ケン元素成分を取り 除いた水が好ましい。潤滑剤の種類によっては、容易に水中の金属成分と置換して沈殿物

-19

40

50

を生成して不具合を起こす場合があり、また、人口ゲン成分が多量に含まれていた場合、 圧粉体が結びやすくなったり、幾結時にダイオキシン等の有害物質が生成したりする不具 合を起こす場合があるためである。

[0086]

さらに、潤滑削の種類によっては、微生物が緊張して腐りやすいという問題があり、成分が変化したり器象が発生する場合があるが、防腐削を添加することで微生物の発生を防止することができる。防腐削には、安息皆骸ナトリウム等の潤滑性を損なわず、人体に対する有害性が低く、八口ゲン元素成分を含まないものが好ましい。

[0087]

また、濫淆剤の種類によっては、泡が発生しやすりという問題があり、溶液しを成形部1人に付着させたときに、泡が発生して原料物末が固まるみでれがあるが、アルコールやクトンといった水溶性の溶媒や消泡剤を添加することで泡の発生を防止することができる。アルコールやクトンには、エタノールやアセトン等の潤滑性を摘なわず、人体に対する有害性が低く、人口ゲン元素成分を含まないものが好ましい。

[0088]

アルコールやケトンといった水溶性の溶媒には、水よりも沸点や蒸発潜憩の低いものを使用することで、蒸発、乾燥時間を短くしたり、成形型本体2を高温にする必要がなくなる場合もある。

[0089]

これらの潤滑剤及び添加物、溶解する水にはハロケン元素が含まれていると、皮素成分の 20 共存中で焼結するという鉄系の粉末治金でよく使用される条件ではゲイオキシン等の微量 で毒性の高い成分の生成が懸念されるため、ハロゲン元素を含ませないことが好ましい。

100401

成形型本体2の温度や混合した原料粉末例は、高温にした方が乾燥時間の短縮や湿潤成形の効果等があるため好ましいが、不具合がなければ常温でもよい。高温にする場合は、原料粉末が固まったり潤滑削が金型(成形部1人)の底へ流れ落ちるため安定して湿潤成形することが困難であるため設定温度で溶散しない潤滑削の選定が好ましいが、不具合がなければ半溶離状態や高粘性状態、2種以上の潤滑削配合の1種以上が溶離状態でもよい。従来使用されていたステアリン酸亞鉛は約120°C、ステアリン酸リチウムは約220°Cで溶離するためでれ以上の温度で安定して湿潤成形することが困難であったが、本発明の潤滑削の中には220°C以上で溶散しないものは多数存在し、中には1000°Cを超えても溶離しないものも含まれているため、金型(成形部1人)の飼料温度や原料粉末の酸化温度ずりずりまで高温にして容易に安定して湿潤成形することが可能である。但し、その場合は、原料粉末の凝動性の問題等があるため、混合した原料粉末例に添加する制滑削も高温で溶けないもの、例えば、本発明の潤滑削を入れずに成形型潤滑だけで成形した方が分ましい。

[0041]

以上のように、前記実施形態では、成形型本体2に形成した成形を1Aに原料粉末Mを充填した後に、下、上バンチ3、4を前記成形を1Aに 合して粉末成形体を成形する粉末成形体の成形方法において、前記原料粉末Mを充填する前に、潤滑削を溶媒に均一な相となるように溶解した溶液しを前記成形を1Aに付着すせ、認溶液しを蒸発させて前記成形を1Aに結晶を形成させて晶出層Bを形成することにより、成形を1Aの周面に 密な濁 滑用の層Bが形成され、粉末成形体Aの成形を1Aが5の抜出圧力を色減できると共に、粉末成形体Aの密度も向上することができる。

[0042]

また、粉末成形体人の側面を成形する賞通礼を有する成形型本体とと、前記賞通礼1に下方から 合する下パンテると、前記賞通礼1に上方から 合する上パンテムと、前記賞通礼1に臨む増滑削の溶液しの適出部6と、前記賞通礼1と譲賞通礼1に 合した下パンチるとで衝成される粉末成形体人の成形部1人の周囲に設けると、タクと、該とータクを前

40

記溶液しの蒸発温度より高く、かつ必要に応じて前記潤滑削の溶飲温度よりも低く制御する温度制御手段?を設け、成形部1Aに原料粉末州を充填する前に、潤滑削の溶液しを加熱された前記成形部1Aに付着させ、設溶液しを蒸光させて前記成形部1Aの周囲に前記潤滑削の基出層目を一窓に形成することにより、成形部1Aの周囲に一窓な潤滑用の層目が形成され、粉末成形体Aの成形部1Aからの抜出圧力を低減できると共に、粉末成形体Aの密度も向上し、さらに安定して連続成形することができる。

100481

曲、本発明は上記実施形態に限定されるものではなく、本発明の要層の範囲内において、種々の変形実施が可能である。また、前記実施形態において潤滑削を溶媒に溶解した溶液とは、潤滑削を溶媒に一部でも溶解したものを含んでいるものでもよい。また、前記原料粉末を充填する前に、前記溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発させて前記成形部に結出層を形成した後にペンチを前記成形部に一合して粉末成形体を成形するものであるが、前記源料粉末を充填する前に必ず溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発させて前記成形部に基出層を形成する必要はなく、例えば始めの粉末成形体の成形後に、溶液を前記成形部に付着させずに始めの最出層を利用してそのまま原料粉末を充填して次の成形を行い、次に多回目の原料粉末を充填する前に溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発させて前記成形部に2回目の最出層を形成するように断続的な連続により溶液を前記成形部に付着させるようにしてもよい。

[0044]

【発明の効果】

本発明の譲京項1は、成形型本体に形成した成形部に原料粉末を充填した後に、パンチを 前記成形部に 合して粉末成形体を成形する粉末成形体の成形方法におけて、前記原料粉末を充填する前に、潤滑削を溶媒に溶解した溶液を前記成形部に付着させ、該溶液を蒸発 させて前記成形部に品出層を形成することを特徴とする粉末成形体の成形方法であり、成 形部に 密な潤滑のための晶出層を形成できることにより、粉末成形体の取出し圧力を小 さくしたり、また粉末成形体の密度の向上を図ることができる。

Innas1

また、諸求項2の本発明は、商記灘滑削を、オキソ酸系金属塩とするものである。

[0046]

また、請求項8の本発明は、前記避滑削を、りん酸系金属塩、破黄酸系金属塩、ほで酸系金属塩、けい酸系金属塩、タンゲステン酸系金属塩、有機酸系金属塩、窒素酸系金属塩マは炭酸系金属塩とするもの。請求項4の本発明は、前記潤滑削を、りん酸水素2カリウム、りん酸水素2カリウム、ボリリん酸ナトリウム、りん酸リボフラピンカリウム、又はりん酸リボフラピンナトリウムとするもの、請求項5の本発明は、前記潤滑削を、破骸カリウム、破骸ナトリウム、ドデシルで、立破骸カリウム、豆破骸ナトリウム、ドデシルでンは、牙は破骸カリウム、ドデシルで、アはいて、アンルな酸カリウム、ドデシルで、アンボンは、食用青色1号、食用黄色5号、アスコルビン酸碳酸エステルカリウム、又はアスコルビン酸碳酸エステルナトリウムとするものである。

[0047]

溶液は、水溶性の前記潤滑削す、前記基出層の摩みが前記潤滑削の1分子により形成される濃度以上で飽和濃度未満で水に完全に溶解させたものであると共に、請求項14の本発明は前記潤滑削が、カリウム塩又はナトリウム塩であるものであり、さらに請求項15の本発明は前記潤滑削に、防腐削を添加したもの、また請求項16の本発明は前記潤滑削に、水溶性の溶膜を添加したものであると共に、請求項17の本発明は前記水溶性の溶媒が、アルコール又はケトンであるもの、請求項19の本発明は前記潤滑削に、八口ゲン元素を含ませないものであり、いずれも成形部に一密な難滑のための品出層を確実に形成できる。

[0048]

また、請求項20、請求項21の本発明は、粉末成形体の側面を成形する實通孔を有する 成形型本体と、前記實通孔に下方から 合するする下パンチと、前記實通孔に上方から 合する上パンチと、前記實通孔に臨む潤滑剤の溶液の噴出部と、前記實通孔と該實通孔に 合した下パンチとで確成される粉末成形体の成形部の周囲に設けると一タと、該と一タ を前記溶液の蒸発濃度より高く、かつ必要に応じて前記潤滑剤の溶飲温度よりも低く制御 する温度制御手段を設けたことを特備とする粉末成形金型装置であり、成形部に潤滑剤の 溶液による品出層を確実に形成して、粉末成形体の取出し圧力を小さくしたり、また粉末 成形体の密度の向上を図ることがです。さらに安定して連続成形することができる。

[図面の糖単な経明]

- 【図1】本発明の一実施形態を示す第11程の断面図である。
- 【図2】本発明の一実施形態を示す第21程の断面図である。
- 【図3】本発明の一実施形態を示す第3工程の断面図である。
- 【図4】本発明の一実施形態を示す第4工程の断盤図である。

【符号の説明】

- 1 黄通孔
- IA XXX
- 2 成形型本体
- 8 下パンチ
- 4 よパンチ
- 6 喷出部
- 7 6-9
- 9 湿度制御裝置
- A 粉末斑形体
- B & # #
- 上 溶液
- M 原料粉末

20

10

